PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2002-292225

(43) Date of publication of application: 08.10.2002

(51)Int.Cl.

B01D 39/20

B01D 39/14

B01D 46/00

B01D 53/86

B01J 33/00 B01J 35/04

F01N 3/28

(21)Application number : 2001-102356

(71)Applicant: NGK INSULATORS LTD

(22)Date of filing:

30.03.2001

(72)Inventor: HIJIKATA TOSHIHIKO

(54) HONEYCOMB STRUCTURE AND ITS ASSEMBLY

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a honeycomb

(57) Abstract:

structure which is excellent in durability to thermal stress breakage while suppressing lowering of reaction percentage, purification efficiency, regeneration efficiency or the like at the time of using. SOLUTION: The honeycomb structure 1 is constituted by integrating a plurality of honeycomb segments 2a, 2b of honeycomb structure which is divided by a partition wall 10 and has a large number of through holes 6 penetrating in an axial direction. The honeycomb structure 1 is characterized by that average wall thickness of at least one among honeycomb segments

2a constituting no outermost peripheral surface 23 of the honeycomb structure 1 is larger than average wall thickness of at least one among honeycomb segments 2b constituting the outermost peripheral surface 23. A honeycomb structure assembly is constituted by compressively holding the honeycomb structures 1 in a metallic container by arranging a compressive elastic material B at the outermost peripheral surface 23 of the honeycomb structure 1 in a

compressive state.

(19) 日本国特許庁 (JP)

四公開特許公報(A)

(11)特許出願公開發号

特開2002-292225

(P2002-292225A)

(43)公開日 平成14年10月8日(2002.10.8)

(51) Int.CL?		織別記号		FI					•	デーマコート^(参 :	考)
B01D	39/20			B 0	l D	39/20)		Ð	3G09	1
									Α	4D01	9
	39/14					39/18	1		В	4 D 0 4	8
	46/00	302				48/09)		302	4D05	8
	53/86	ZAB		B 0	IJ	33/00)		G	4G06	9
			家篋查審	未翻求	舖	対例の	数15	OL	(全 10 页)	最終更	に続く
(21)出療器号		特報2001-102356(P20	01 - 102356)	(71)	出瘾		0004 *#	064 子株式	<u> </u>		
(22)出願日		平成13年3月30日(200	1.3.30)						的新糖区须B	明 2 推56号	F
				(72)	発射	者 土	方	俊彦			
						変	知與	名古盛	市瑞巷区須田	到町2番56 年	日
						本	糊子	会运物	批內		
				(74)	代理	人 10	0088	616			

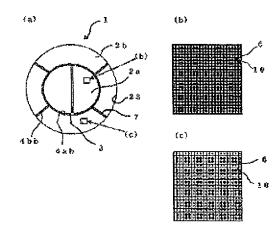
最終質に続く

(54) 【発明の名称】 ハニカム構造体及びそのアッセンブリ

(57)【變約】

【課題】 使用時における反応率、浄化効率、再生効率等の低下を抑えつつ、熱応力破損に対する耐久性に優れたハニカム構造体を提供する。

【解決手段】 限壁10により仕切られた軸方向に貢通する多数の確逼孔6を有するハニカム構造からなる複数のハニカムセグメント2g及び20が一体化されてなるハニカム構造体1である。ハニカム構造体1の最外周面23を構成しないハニカムセグメント2gの少なくとも1つにおける平均壁厚が最外周面23を構成するハニカムセグメント2gの少なくとも1つにおける平均壁厚より厚いことを特徴とするハニカム構造体1である。ハニカム構造体1を、ハニカム構造体1の最外周面23に圧縮理性材料Bを圧縮状態で配することにより全属容器内に圧縮把持してなるハニカム構造体アッセンブリである。



升理士 遊遊 一平

特開2002-292225

【特許請求の範囲】

【請求項1】 隔壁により仕切られた軸方向に養通する 多数の流通孔を有するハニカム構造からなる複数のハニ カムセグメントが一体化されてなるハニカム構造体であ って、前記ハニカム構造体の最外周面を構成しない前記 ハニカムセグメントの少なくとも1つにおける平均壁厚 が前記録外周面を構成するハニカムセグメントの少なく ともしつにおける平均壁厚より厚いことを特徴とするハ 二カム構造体。

1

【請求項2】 前記最外層面を構成するハニカムをグメ 10 カム精造体アッセンブリ。 ントの少なくとも1つにおける平均壁厚の、前記最外周 面を構成しないハニカムセグメントの少なくともしつに おける平均駐庫に対する比率が0.2~0.9であるこ とを特徴とする龍水環1に記載のハニカム構造体。

【請求項3】 前記最外層面を構成しない少なくとも1 つのハニカムセグメントの断面満が、前記ハニカム構造 体の断面積の9%~81%であることを特徴とする請求 項1又は2に記載のハニカム構造体。

【請求項4】 ハニカム構造体が自動車鎌ガス浄化用と か1項に記載のハニカム構造体。

【詰求項5】 ハニカム構造体がディーゼル微粒子捕集 用フィルターとして用いられることを特徴とする語求項 1乃至4の何れか1項に記載のハニカム接造体。

【請求項6】 ハニカムセグメントが互いに隣接する面 の間の一部又は全部に圧縮弾性材料Aを配してなること を特徴とする諸求項1万至5の何れか1項に記載のハニ カム鐵造体。

【繭水項7】 前配圧縮弾性材料Aがセラミック微維製 マットであることを特徴とする請求項6に記載のハニカ 30 関する。 厶鑄造体。

【讀求項8】 繭記セラミック繊維製マットがアルミナ またはムライト組成を主成分とする非膨脹性マットであ るととを特徴とする請求項でに記載のハニカム構造体。

【鼬求項9】 ハニカムセグメントの主成分が、炭化隆 素、窒化珪素、コージェライト、アルミナ、ムライト、 ジルコニア、鱗酸ジルコニウム、アルミニウムチタネー ト、チタニア及びこれらの組み合わせよりなる群から選 はれる少なくとも1種のセラミックス、Fe-Cr-A なることを特徴とする請求順1万至8のいずれか1項に 記載のハニカム構造体。

【請求項10】 陽壁により仕切られた輪方向に貫通す る多数の流通乳を有するハニカム構造からなる複数のハ エカムセグメントが一体化されてなるハニカム構造体で あって、顔配ハニカム楼造体の最外層面を構成しない顔 記ハニカムセグメントの少なくともしつにおける平均壁 厚が前記最外層面を構成するハニカムセグメントの少な くとも1つにおける平均壁厚より厚い請求項1乃至9の。 何れか1項に記載のハニカム構造体を、前記ハニカム構 50 -51240号公銀には、セラミック材料よりなるハニ

造体の最外周面に圧縮弾性材料Bを圧縮状態で配するこ とにより金属容器内に圧縮絶続してなるハニカム構造体 アッセンブリ。

【請求項!1】 簡配圧繊弾性材料がセラミック機維製 マットであることを特徴とする請求項10に記載のハニ カム構造体アッセンブリ。

【請求項12】 前記セラミック繊維製マットがバーミ ユキュライト を含む加熱膨脹性マット又は前記非膨脹性 マットであることを特徴とする請求項11に記載のハニ

【請求項13】 - ハニカム構造体アッセンブリが、押込 み、巻き締め、クラムシェル、スウェージングでキャニ ングされていることを特徴とする請求項10万至12の 何れか1項に記載のハニカム構造体アッセンブリ。

【讀求項14】 ハニカムセグメントに触媒を狙持させ た後、金属容器に収納してなる請求項10万至13の何 れか1項に記載のハニカム構造体アッセンブリ。

【請求項】5 】 ハニカムセグメントを金属容器に収納 した後に、該ハニカムセグメントに触媒を担持させてな して用いられることを特徴とする請求項1万至3の何れ 20 る語求項10万至13の何れか1項に記載のハニカム構 造体アッセンブリ。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】 | 本発明は、内燃機関、ボイ ラー、化学反応機器および燃料電池用改質器等の触媒作 用を利用する触媒用担体または鎌ガス中の微粒子摘集で ィルター等に用いられるハニカム構造体及びそのアッセ ンプリに関し、特に使用時の熱応力による破損に対する 耐久性に優れたハニカム構造体及びそのアッセンブリに

[0002]

【従来の技術】 内然機関、ボイラー、化学反応機器お よび燃料電池用改質器等の触媒作用を利用する触媒用担 体、または鉄ガス中の微粒子、特にディーゼル微粒子の 鋪集フィルター等にハニカム構造体が用いられている。 【0003】 この様な目的で使用されるハニカム構造 体は、排気ガスの急激な温度変化や局所的な発熱によっ てハニカム構造内の温度分布が不均一となり、構造体に クラックを生ずる等の問題があった。特にディーゼルエ 1 系金属、ニッケル系金属又は金属SiとSiCとから 40 ンジンの排気中の粒子状物質を搪集するフォルターとし て用いられる場合には、溜まったカーボン微粒子を燃焼 させて除去し等生することが必要であり、この際に局所 的な高温化が避けられないため、大きな熱応力が発生し 易く、クラックが発生し易かった。

> 【0004】 とのため、ハニカム構造体を複数に分割 したセグメントを接合材により接合する方法が提案され た。たとえば、米国特許第4335783号公報には、 多数のハニカム体を不連続な接合材で接合するハニカム 構造体の製造方法が関示されている。また、特公昭61

カム構造のマトリックスセグメントを鉀出し成形し、焼 成後その外国部を加工して平滑にした後、その接合部に 焼成後の鉱物組成がマトリックスセグメントと実質的に 同じで、かつ熱膨脹率の差が800℃においてり、1% 以下となるセラミック接合村を塗布し、焼成する耐熱筒 撃性回転蓄熱式が提案されている。また、1986年の SAE論文860008には、コージェライトのハニカ ムセグメントを問じくコージュライトセメントで接合し たセラミックハニカム構造体が関示されている。さらに 部村を少なくとも三次元的に交錯する無機繊維、無機バ インダー、有機バインダー及び無機粒子からなる弾性質 シール材で接着したセラミックハニカム構造体が開示さ れている。

【0005】 しかしながら、鎌ガス規制の更なる強化 やエンジンの高性能能等のため、エンジン燃焼条件の数 署、触媒巻化牲館の向上を狙いとして、排気ガス温度が 年々上昇してきており、ハニカム担体に要求される耐熱 衝撃性も厳しくなってきている。従って、上述のような ハニカム構造体であっても、使用時における権入ガス温 20 トの少なくとも1つにおける平均壁厚に対する比率が の急激な変化。局所的な反応熱、燃燒熱等がより大きく なると、充分に熱応力を緩和できず、ハニカム構造体に クラックを生じ、極端な場合ハニカム構造体がぼらけ、 振動により構造体が粉々に破壊するなどの可能性が考え 543.

【0006】 このような問題を解消する手段として は、ハニカム構造体の熱容量を大きくすることで温度変 化を小さくし、反応速度、燃焼速度を遅らせ、最大温度 を下げることで、ハニカム構造体に作用する熱応力を緩 和する方法があるが、このような方法では、ハニカム機 36 -造体の反応率、浄化効率、再生効率が低下する欠点があ った。また、特公昭54-110189号公銀におい て、ハニカム遺体の精筋面中心方向へ壁厚を規則的に薄 くした構造が提察されており、さらに、特闘昭54-1 50406号公報又は鈴陽昭55-147154号公報 において、ハニカム構造体の外園側部分のセル隔壁を内 部のセル陽壁よりも厚くした構造が提案されている。し かし、この様なハニカム構造体は外部からの機械的応力 に対する強度は強くなるが、内側のセル陽壁が薄いた があるとは営えない。

[0007]

【発明が解決しようとする課題】 本発明はこのような 従来の事情に鑑みてなされたものであり、その目的とす るととろは、使用時における反応率、浄化効率、再生効 率等の低下を抑えつつ、熱応力破損に対する耐久性に優 れたハニカム構造体を提供することにある。

[8000]

【課題を解決するための手段】 本発明は上記課題を解 決すべく研究を重ねた結果、中心部の温度上昇を抑制し、50、納してなるハニカム構造体アッセンブリであることが好

つつ外層部を適温に保つことにより、反応率等の効率低 下を抑制しつつ熱応力に対する耐久性を改良できること を見出したことに基づき、さらにハニカム構造体を少な くとも外側のセグメントと内側のセグメントに分割し、 外側セグメントの平均壁厚を内側セグメントの平均壁厚 より薄くすることにより上記課題を解決できることを見 出したことに基づくものである。

【0009】 即ち、第1の発明は、隔壁により仕切ら れた軸方向に質適する多数の流通孔を有するハニカム機 特開平8-28246号公報には、ハニカムセラミック 10 造からなる複数のハニカムセグメントが一体化されてな るハニカム構造体であって、藤記ハニカム構造体の最外 **園面を構成しない前配ハニカムセグメントの少なくとも** 1つにおける平均壁庫が前記最外層面を構成するハニカ ムセグメントの少なくとも1つにおける平均壁厚より厚 いことを特徴とするハエカム構造体を提供するものであ る。

> 【0010】 第1の発明において、顔記最外層面を模 成するハニカムセグメントの少なくともしつにおける平 均壁厚の、簡記最外國面を構成しないハニカムセグメン 0.2~0.9であることが好まして、最外週面を構成 しないハニカムセグメントの少なくとも1つの断面矯が ハニカム構造体の断面積の9%~81%であることが好 ましい。また、ハニカム構造体が自動車鎌ガス浄化用と して用いられることが好ましく。ディーゼル微粒子嫌集 用フィルターとして用いられることがさらに好ましい。 さらに、ハエカムセグメントが互いに隣接する面の間の 一部又は全部に圧縮弾性特針A、好ましくはセラミック 繊維製マット、さらに好ましくはアルミナまたはムライ 上組成を主成分とする非膨脹性マットを配することが好 ましい。さわに、ハニカムセグメントの主成分が、炭化 **建素、窒化喹素、コージェライト、アルミナ、ムライ** ト、ジルコニア、燐酸ジルコニウム、アルミニウムチタ ネート、チタニア及びとれるの組み合わせよりなる群か ら遷ばれる少なくとも1種のセラミックス、Fe-Cr - A 1系金属、ニッケル系金属又は金属SiとSiOと からなるものであることが好ましい。

該ハニカム構造体の最外層面に圧縮弾性材料Bを圧縮状 め、使用時における発生熱応力は大きく、充分な耐久性 40 際で配することにより金属容器内に圧縮把続してなるハ ニカム機造体アッセンブリを提供するものである。 【① 0 1 2 】 第2の発明において、簡記圧縮弾性材料 Bがセラミック繊維製マットであることが好ましく、バ ーミュキュライトを含む頻熱膨脹性マット又はアルミナ またはムライト組成を主成分とする非膨脹性マットであ るととがさらに好ましい。又、ハニカム構造体アッセン ブリが、揮込み、巻き締め、クラムシェル、スウェージ ングでキャニングされていることが好ましい。更に、ハ ニカムセグメントに触媒を担持させた後、金鷹容器に収

【0011】 第2の発明は、上記ハニカム構造体を、

特開2002-292225

ましく、また、ハニカムセグメントを金属容器に収納し た後に、該ハニカムセグメントに無嫌を担待させてなる ハニカム構造体アッセンブリであることも好ましい。 [0013]

【発明の実施の形態】 以下、図面に従って、本発明の ハニカム構造体及びハニカム構造体アッセンブリの内容 を詳細に説明するが、本発明は以下の実施形態に限定さ れるものではない。尚、以下において断面とは、特に断 りのない限り流通孔方向に対する垂直の断面を意味す る。

【① 0 1 4 】 図 1 (a) は本発明に係るハニカム構造 体の一実施形態を示すハニカム構造体の新面-模式図で ある。本発明のハニカム構造体lは図l(b)、(c) に示されるような陽壁10により仕切られた軸方向に貫 通する多数の流通孔6を有するハニカムセグメント2 a 及び2りが一体化されることにより構成される。

【0015】 本発明の重要な特徴は、図1(b)。 (c)に示されるように、最外風面23を構成しないハ ニカムセグメント2 g の平均壁厚 (図 1 (i)) 参照) 壁厚(図1 (c)容顯)よりも厚いことである。本発明 において平均壁厚とは、ハニカムセグメントの外層壁を 含めない陽壁6の平均の厚さを意味する。この鎌な構成 にしたことにより、本発明のハニカム構造体は、壁厚の 厚い中心部の反応速度を低く抑えられるので、構造体内 最大温度は低くくなり、壁厚の薄い外側構造体の温度は 高くなる結果、十分な反応率、浄化効率、再生効率を保 錚しながち、構造体全体の温度分布を小さくできる。従 って、李発明のハニカム構造体は反応率、浄化効率、再 された耐久性を示すものとなる。

【0016】 本発明において、「ハニカム構造体の最 外周面を構成しないハニカムセグメント」(以後内側セ グメントと称す)とは、例えば図1 (a) において、ハ ニカム構造体1の最外周面23を構成しない2つハニカ ムセグメント28を意味し、「ハニカム構造体の最外層 面を構成するハニカムセグメント」(以後外側セグメン トと称す)とは、ハニカム構造体1の最外層面23を構 成する4つハニカムセグメント2あを意味する。従っ において2つの内側セグメント2aのうちの1つ又は2 つを意味し、外側セグメントの少なくとも1つとは、4 つの外側セグメント2ヵのうちの1つ、2つ、3つ又は 4つを意味する。例えば図1に示される本発明は、4つ 外側セグメント2hうち少なくとも1つのセグメントに おける隔壁10の平均厚さが2つの内側セグメント2 a のうち少なくとも1つのセグメントにおける隔壁10の 平均厚さより蘇い構成となっている。本発明において、 2つの内側セグメント2aの平均壁厚が4つの外側セグ メント25の平均壁厚よりも厚いことが好ましい。

【0017】 図2は本発明の別の実施影繁を示したも のであるが、この場合には中心部4個の断面四角形状の ハニカムセグメント2cが杓側セグメントとなり、各々 8個のハニカムセグメント21、2e及4個のハニカム セグメント2 dの合計20個が外側セグメントとなる。 従って、内側をグメント2cの少なくとも1つのセグメ ントにおける平均壁厚が、外側セグメント2十、24及 び2eのうち少なくとも1つのセグメントにおける平均 **塾厚より厚い 構成となっている。**

5

16 【 0 0 1 8 】 平均壁厚の厚いハニカムセグメント2 c は、ハニカム構造体1の中心部に近い方が好ましく、例 えば図2において、ハニカム構造体1の断面上の中心に 接する4つの内側セグメント2cの平均壁厚が合計20 個の外側セグメント2十、20及び20の何れか1つ、 さらに好ましては外側セグメント全体の平均壁厚よりも 厚いことが好ましい。

【0019】 壁厚の薄い外側セグメントにおける平均 壁厚の、隔壁の厚い内側セグメントの平均壁厚に対する 比率は、好ましくは0.2~0.9であり、さらに好ま が、最外周面を構成するハニカムセグメント2bの平均 20 しくは0.3~0.9であり、最も好ましくは0.5~ 8である。この比率が小さすぎると実質的に製造が 困難となり、1に近すぎると本発明の効果が得られな ķε,

【0020】 隔壁の厚い内側セグメントの断面積は、 ハニカム構造体全体の衝面積の好ましくは9%以上、更 に好ましくは16%以上、更により好ましくは25%以 上である。本発明において断面錆とは、図1、図2に示 されるような、流通孔に対する垂直断面における流通孔 部分を含む面膜を意味する。この筋面積が小さすぎると 生効率等の効率を高く保ちつつ熱応力破壊に対する改良 30 壁厚を厚くする効果が充分ではなくなる。さらに、壁厚 の厚い内側セグメントの断面積がハニカム構造体全体の 体積の81%以下であることが好ましく、更に好ましく は64%以下、更により好ましくは49%以下である。 この断面矯が大きすぎると反応効率等が低下し好ましく 15.62

【0021】 図1及び図2において、内側、外側セグ メントともに同じセル密度(単位断面積当りの流過孔の 数)であるが、本発明において、内側、外側セグメント のセル密度は異なっても良く、壁厚の厚い内側セグメン で、内側セグメントの少なくとも1つとは、例えば図1 40 トのセル密度は隔壁の薄い外側セグメントのセル密度と 同じ又は小さいことが好ましい。本発明において、内側 及び外側セグメントのセル密度は0.9~310セル/ cm¹(6~2000セル/平方インチ)が好ましい。 セル密度が (). 9セル/ e m'未満になると、幾何学的 表面積が不足し、310セル/cm゚を超えると、圧力 損失が欠きくなりすぎる。また、ハニカムセグメント2 の流通孔6の断繭形状(セル形状)は、製作上の観点か ら、三角形、四角形および六角形のうちのいずれかであ ることが好ましい

50 【0022】 本発明におけるハニカム構造体1はハニ

特嗣2002-292225

カムセグメント2が一体化されたものであるが、例えば 接合材でを用いてハニカムセグメント2が互いに隣接す る面4を接合することができる。また、圧縮弾性材料A をハニカムセグメントの互いに隣接する面に配すること も好ましい。さらに、図1に示されるように、圧縮弾性 材料A3、好ましくはセラミック繊維製マットを内側セ グメント2aと外側セグメント2hが互いに隣接する面 4 a bに配することが好ましく、更に、図2に示される ように、外側セグメント2e同士が互いに隣接する面4 機に圧縮弾性材料Aを各面間に配することにより、熱応 力が緩縮され、ハニカム構造体の耐久性がさらに向上す

【0023】 本発明において、圧縮弾性材料Aは耐熱 性とクッション性を備えることが好ましい。耐熱性及び クッション性を有する圧縮弾性材料Aとしては、バーミ ュキュライトを実質上念まない非膨脹性材料、又は少量。 のバーミュキュライトを含む低膨脹性材料であり、アル ミナ、高アルミナ、ムライト、炭化珪素、窒化珪素、ジ ルコニア、チタニアからなる鬱まり選ばれた少なくとも 20 る方法は、図4に示すガイド17を用いた押込み方法、 1種あるいはそれらの複合物からなるセラミック繊維を 主成分とすることが好ましく、この中でもバーミュキュ ライトを実質上含まずアルミナ又はムライトを主成分と する非膨脹性特殊がより好ましい。さらに、これらの繊 継続マットであることが好ましく、セラミック繊維製マ ットがアルミナ又はムライト組成を主成分とする非膨脹 性マットであることがさらに好ましい。これらのセラミ ック製マットは、彼処理流体の漏れを防止する額点から シール性を有することがさらに好ましい。圧縮弾性材料 学社製/マフテック等である。

【0024】 本発明において、ハニカムセグメント2 は強度、耐熱性等の観点から、主成分が、炭化硅素、窒 化珪素、コージェライト、アルミナ、ムライト、ジルコ ニア、燐酸ジルコニウム、アルミニウムチタネート、チ タニア及びこれらの組み合わせよりなる群から遷ばれる 少なくとも1種のセラミックス、Fe-Cr-A1系金 鷹、ニッケル系金属又は金属SiとSiCとからなるこ とが好きしい。本発明において、主成分とは成分の80 質量%以上を占め、主結晶組となるものを意味する。接 合材?も上記ハニカムセグメントに好適な材料の中から 選ぶことができる。

【0025】 圧縮弾性材料人を配する際には、製作上 の観点から、ハニカムセグメント2の断面は、少なくと も一辺が30mm以上であることが好ましく、さらに好 ましくは50mm以上、最も好ましくは70mm以上で

【0026】 図3は図1に示すハニカム構造体を金属 容器11に保持したハニカム構造体アッセンブリ8の断 面-模式図である。図3に示す本発明のハニカム構造体 50 ましい。

アッセンブリ8は、ハニカム構造体1の最外周面23に 圧機弾性材料Bを圧縮状態で配することによりハニカム 構造体1を金属容器11に圧縮把持してなるものであ

【0027】 本発網において圧縮弾性材料Bとして は、前述の圧縮弾性材料Aと同様に耐熱性及びクッショ ン性を有することが好ましく、さらにシール性を育する ことが好ましいが、非膨脹性材料であっても膨脹性材料 であっても良い。好ましい圧縮弾性材料Bはアルミナ、 eeに圧縮弾性材料A3を配することも好ましい。この 10 高アルミナ、ムライト、炭化珪素、窒化珪素、ジルコニ ア、ラタニアからなる群より選ばれた少なくとも1種あ るいはそれらの複合物を主成分とするセラミック繊維等 であるが、これらの繊維製マットであることがさらに好 ましい。具体的には前述の3M社製/1100HTや三 菱化学性製/マフテック等を用いることが出来るが、膨 脹性マットである3 M社製/インタラムマット等を用い るとともできる。

【0028】 本発明において、ハニカム構造体1を圧 縮弾性材料 Bとともに圧縮状態で金属容器 1 1 内に入れ 図5に示す金属級11cを巻き付けて引っ張ることで面 圧を付与し、金属板11cの合わせ部を密接して固定す る巻き紋め方法。あるいは図6に示す2分割された金属 容器11a, 11bで負荷を与えながら挟み込み、2つ の金属容器 1 1 a, 1 1 b の合わせ面(つば) 1 6 a, 16 bの個所を溶接することで一体化容器とするクラム シェル方法が好適である。また、この他に、図でに示す ような、金属塑性加工技術を応用した、金属容器 11を 外部からタップ (加圧型) 12を介して圧縮圧力を加え Aの好適な具体例は、3M社製/1100日Tや三菱化 30 て金属容器11の外径寸法を絞る方法(スウェージング 方法)も好適である。更には、図8に示すように、整性 加工を応用した方法で金属容器11を回転させながら加 工治具18を用いて最外層面を塑性加工により絞り込む 方法、いわゆる回転鉄造方法によることで金属容器の外 径を絞り、面圧を付与する方法も可能である。

> 【0029】 本発明のハニカム構造体又はハニカム機 造体アッセンブリを触媒組体として、内燃機関、ボイラ 一、化学反応機器、燃料電池用改質器等に用いる場合。 ハニカムセ グメントに無媒能を有する金属を担持させる 40 ようにする。触媒能を有する代表的なものとしてはP t. Pd、Rh等が挙げられ、これらのうちの少なくと も1種をハニカムセグメントに担続させることが好まし 1,3,

【0030】 一方、本発明のハニカム構造体又はハニ カム構造体アッセンブリを、ディーゼルエンジン用パテ ィキュレートフィルター(DPF)のような、排気ガス 中に含まれる粒子状物質を消集除去するためのフィルタ ーに用いようとする場合。ハニカム構造体の稼儀孔を交 互に封じ陽壁をフィルターとする構造を有するものが好

(5)

8を得た。

【0031】 このような、パニカムセグメントから標 成されるハニカム構造体の一端面より粒子状物質を含ん だ排気ガスを通すと、排気ガスは当該一端面側の流通孔 が封じられていない流通孔よりハニカム構造体の内部に 添入し、徳過能を有する多孔質の陽壁を運過し、他螻面 側の封じられていない孔より緋出される。この隔壁を通 過する際に粒子状物質が隔壁に嫌捉される。蝶面を封じ るための材料は上記ハニカムセグメント2に好適な材料 の中から選ぶてとができる。

【0032】 なお、確促された粒子状物質が隔壁上に 10 金属容器間を圧縮固定してハニカム構造体アッセンブリ 堆積してくると、圧損が急激に上昇し、エンジンに負荷 がかかり、燃費、ドライバビリティが低下するので、定 期的にヒーター等の加熱手段により、粒子状物質を燃焼 緑去し、フィルター機能を再生させるようにする。この 燃焼再生時、燃焼を促進させるため、ハニカム構造体に 前記のような触媒能を有する金属を維持させてもよい。 【0033】 本発明において、ハニカム構造体アッセ ンプリに触媒を経緯させる方法としては、触媒組持前に 金属容器11内にセルハニカム構造体1を把待し、ハニ 1 に触媒を担持させる方法が可能である。この方法によ れば、触媒担持工程中に、ハニカム構造体1が欠けた り、破損したりする可能性を固避することが出来る。ま た。ハニカムセグメント2に触媒成分を担待した後に、 ハニカム構造体1とし、これを金属容器11内に収納把 持してなることが、本発明のハニカム構造体又はハニカ ム構造体アッセンブリを触媒コンバータとして磨いる場 合に好象しい。

[0034]

【実施例】 以下、本発明を実施例に基づいて更に詳細 に説明するが、本発明はこれらの実施例に限定されるも のではない。尚、以下の実施例及び比較例で作製したハ ニカム構造体はセルを交互に目封止し、陽壁をフィルタ ーとして利用するディーゼル微粒子揃集用フィルターで ある。

[0035] (実施例1)原料として、炭化珪素粉末 を使用し、これにメチルセルロース及びヒドロキシブロ ボキシルメチルセルロース、界面活性剤及び水を添加し て、可塑性の坏土を作製した。この坏土を押出成形し、 マイクロ波及び熱風で乾燥した。次いで、鑑面を交互に 40 千鳥状になるようにハニカム構造体と同材質の目封止材 で目封止し、次に、N、雰囲気中で加熱脱脂した後、A r 雰囲気中で腐成して、外径が申144mm、内径が申 73mmの1/4断面形状×長さ152mmの外側セグ メント2 b、及び外径がΦ?2mmの1/2の断面形状 ×長さ152mmの内側セグメント2aを得た。これら のハニカムセグメントをコロイダルシリカとアルミナフ ァイバーを水で混合した接合材により接合、乾燥するこ とにより、直径144mm×長さ152mm、の円柱状 ハニカム構造体 1 が組み立てられた。内側セグメント 2 50 壁厚比が各 セ 1 のハニカム構造体 1 を得た。さらに、そ

aは壁厚がり、43mm、セル密度が31セル/c m*、単位熱容置が0.76 J/cm' * でであり、外側 セグメント2bは壁潭がり、38mm、セル密度が31 セル/cm'、単位熱容量が0.68J/cm'・℃であ って、内外セグメントの熱容置比がり、89、隔壁厚比 がり、88のハニカム構造体1を得た。さらに、そのハ ニカム構造体1の外周にセラミック繊維製非膨脹マット 5を巻き付け、SUS409の金属容器11にチーパー 治具により押込んでセグメント間、ハニカム構造体1と

【10036】 (突旋㈱2)突旋㈱1と同様の操作を行 い、内側セグメント2aの壁厚がり、53mm、セル窓 度が16セル/cm*、単位熱容量が0.671/cm* - *Cであり、外側セグメント2 b の壁厚が0.38 m m. セル密度が31セル/em* 単位熱容量が0.6 8 月/ cm'、℃であって、内外セグメントの熱容量比 が約1、陽壁厚比が0、72のハニカム構造体1を得 た。さらに、そのハニカム構造体1の外間にセラミック カム構造体アッセンブリ8としてから、ハニカム構造体 20 繊維製非膨脹マット5を巻き付け、SUS409の金属 容器11にテーバー治具により挿込んでセグメント間、 ハニカム構造体1と金属容器11間を圧縮固定してハニ カム構造体アッセンブリ8を得た。

> 【0037】 (実施例3)実施例1と同様の操作を行 い。内側セグメント2 a の壁厚が0.64 mm。セル密 度が16セル/cm゚、単位熱容量が0.78J/cm゚ - *Cであり、発測セグメント2 h の壁厚が0.3 l m m、セル密度が31セル/cm*、単位熱容量が0、5 6 J / c m¹・℃であって、内外セグメントの熱容量比 - がり、72、隔壁厚比が0.48のハニカム構造体1を 得た。さらに、そのハニカム構造体1の外周にセラミッ ク繊維製排膨脹マット5を巻き付け、SUS409の金 属容器11にテーバー治具により押込んでセグメント 間、ハニカム構造体1と金属容器11間を圧縮固定して ハニカム構造体アッセンブリ8を得た。

[0038] (比較例!)実施例 [と同様の操作を行 い。内側及び外側の全セグメントの監摩がり、38ヵ m. セル密度が31セル/cm*, 単位熱容量が0.6 8 J / c m * であって、内外セグメントの熱容置比、隔 | 壁厚比が各々1のハニカム構造体1を得た。さらに、そ のハニカム構造体1の外層にセラミック繊維製作膨脹マ ット5を巻き付け、SUS409の金鷹容器にテーバー 治臭により挿込んでセグメント間、ハニカム構造体1と 金属容器11間を圧縮固定してハニカム構造体アッセン ブリ8を得た。

(比較例2) 実施例1と同様の操作を行 100391い、内側及び外側の全セグメントの整厚が0.43m m、セル密度が3!セル/cm゚、単位熱容量が①、7 6 J / c m' であって、内外セグメントの熱容量比、隔

のハニカム構造体上の外間にセラミック繊維製非膨脹で ットを巻き付け、SUS409の金麗容器11亿テーバ 一治異により舞込んでセグメント間、ハニカム構造体1 と金属容器11間を圧縮固定してハニカム構造体アッセ ンプリ8を得た。

【0040】 (比較例3) 実施例1と同様の操作を行 い、内側セグメント2 a の壁厚がり、3 8 mm、セル密 度が47セル/cm゚、単位熱容量がり、813/cm゚ - *Cであり、外側セグメント2もの壁厚が0.38m m. セル密度が31セル/cm² 単位熱容量が0. 6. 8J/cm'・℃であって、内外セグメントの熱容置比 がり、84、隔壁厚此が1のハニカム構造体1を得た。 さらに、そのハニカム構造体1の外層にセラミック繊維 製作膨脹マット5を巻き付け、SUS409の金属容器 11にテーパー治典により舞込んでもグメント間。ハニ カム構造体1を金属容器11間を圧縮固定してハニカム 構造体アッセンブリ8を得た。

[0041] - (燃焼再生試験)このようにして得た実 施例1~3及び比較例1~3のハニカム構造フィルター 《ハニカム構造体アッセンブリ》に、ディーゼルエンジ 20 92%と高かった。 ンから排出される機粒子(以降スートと称する)を各々 30g舗集し、入口ガス温700℃、酸素濃度10%、*

鎌ガス流量()。 7Nm/min.の緋気ガスによりフ ィルターに堆積したスートを燃焼、ハニカム構造体内】 5箇所の温度を測定した。燃焼試験後、ハニカム構造フ ィルターの重量を測定し、スートの再生効率を求めた。 さらに、蒸焼再生による構造体の損傷を国視と実体疑識 鏡により観察、破損の有線を確認した。

【0042】 実施例1~3及び比較例1~3において 作製されたフィルターの特性を表しにまとめ、試験結果 を図9に示す。比較例1のハニカム構造体内最高温度は 10 1050 でまで上昇し、ハニカム構造体は破損した。ま た、壁厚を厚くした比較例2は再生時のハニカム構造体 内最高温度が850℃まで低下、ハニカム構造体にもク ラックなどの頻像は認められなかったが、担体外層部の 温度が上昇せず、スート再生効率が7~%と操縮に低い 結果であった。また比較例3は内側セグメントの熱容置 を高くしたにもかかわらずハニカム構造体内最高温度が 1000℃と高く、ハニカム構造体は破損した。これに 対し、本発明による実施制1~3は、最大温度が780 ℃~880℃と低く抑えられ、スート再生効率も90~

[0043]

【表】】

				比較第3	実施例 1	実施例2	実施例3
七儿横逝	内側セグメント	0.38/91	6.43/31	0,39/47	0.43/31	0.53/16	0.64/16
	外側セグメント	0.38/31	0.43/31	0.38/31	0.88/31	0.38/31	0.31/31
热容量上	5(外侧/内侧)	- 1	1	0.84	G.89	1	6,72
处理比	(外側/内側)	Y	,	ī	0.88	0.72	0.48

(7)

註)セル構造=壁庫mm/til/cm²

[0044]

ハニカム構造体及びそのアッセンブリは、内側構造体の 隔壁を外側構造体の隔壁より厚くすることで、構造体内 に発生する最大温度が低く抑えられ、なお且つ。外側機 造体の隔壁を内側構造体の隔壁より薄くしたため、外周 部の温度が上昇した結果。スート再生効率が高く、従っ て、高い耐久性及び高い効率を示した。

【図面の簡単な説明】

【図1】 (a)は本発明の一実施形態を示すハエカム 構造体の新面−模式図であり、(b)、(c)は(a) 図である。

【 図2 】 本発明の別の実施形態を示すハニカム構造体 の断画-模式図である。

【図3】 本発明の一実縮形態を示すハニカム構造体ア ッセンブリの断面・模式図である。

【図4】 金属容器内へのハニカム構造体の押込み方法 の一例を示す一部切り欠き説明図である。

【図5】 金属容器内へハニカム構造体を収納するため

の巻き紋め方法の一例を示す斜視図である。

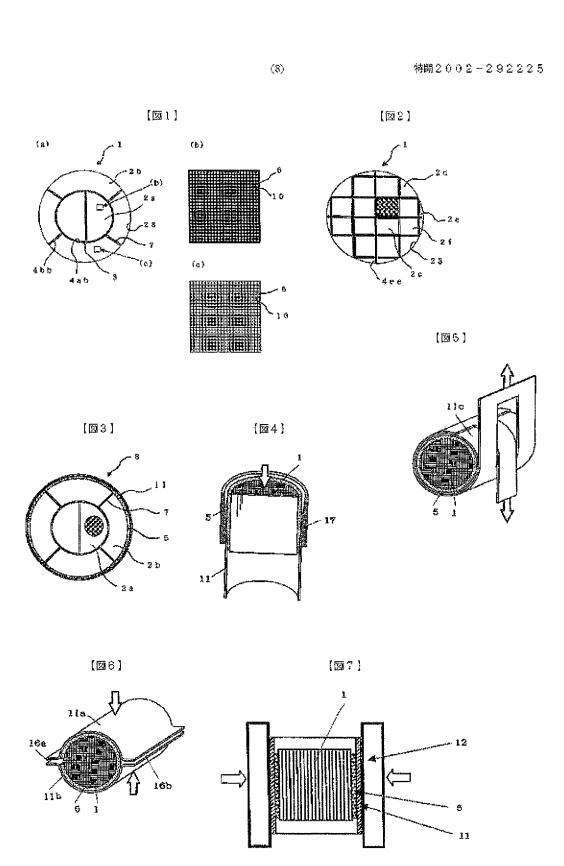
【発明の効果】 以上説明してきたように本発明による 35 【図6】 金嬢容器内へハニカム構造体を収納するため のクラムシェル方法の一例を示す斜視図である。

> 【図7】 金属容器内へハニカム構造体を収納するため のスウェージング方法の一例を示す流通孔方向に対する 平行断面図である。

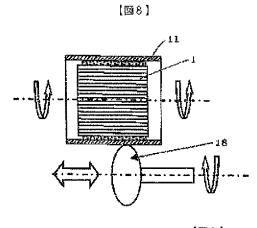
> 【図8】 金属容器内へハニカム構造体を収納するため のスウェージング方法の一個を示す流通孔方向に対する 平行断面図である。

【図9】 燃焼再生試験の結果を示すグラフである。 【符号の説明】

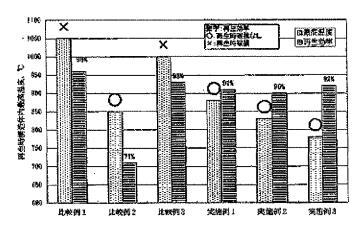
における各々内側セグメント及び外側セグメントの拡大。40~1…ハニカム構造体、2…ハニカムセグメント、3…圧 縮弾性材料 A、4…ハニカムセグメントが亙いに隣接す る繭、5…圧縮弾性材料B、6…液通孔、7…接合材、 8…ハニカム構造体アッセンブリ、10…陽壁。11… 金属容器、1 la, 1 lb…分割金属容器、1 lc…金 属板、12…タップ(加圧型)、16a, 16b…2つ の金属容器の合わせ面(つば)、17…ガイド、18… 加工治具、23-ハニカム構造体の最外周面。



(9)







フロントページの続き

(51) Int.Cl.'	議則起导	F	f-73-ド(参考)
B01J 33/60		₿01J 35/04	301F
35/04	301		301j
		FOIN 3/28	301P
F 0 1 N 3/28	301	B () 1 () 53/36	ZABC

(10)

特閥2002-292225

F ターム(参考) 30091 A801 A813 BA10 BA39 GA01 GA06 GB01Z GB17X HA27 HA29 4D019 AA01 BA02 BA05 BB01 BC07 CA01 CB01 CB04 4D048 BB02 BB18 CC04 CC41 4D058 JA32 JB03 JB06 KA01 KA08 KA23 KA25 KC68 MA44 SA08 TA06 4G069 AA01 AA08 CA03 DA05 EA19 EA25 EB15X EB15Y EE07 FA03